# This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

# IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

										1.00					
										,					
l l															
ė,					71										
												-			
,															
k P															
þ															
i.				5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 -											
								. *			f				
ŧ.															
					•										
a K		•													
R 1	•							• .							
-Begin														•	
Ž.															
•															
(Pa)				A STATE OF THE STA											
															j
<b></b>													•		યો
	g vy and de	- P. W. W.				han <b>ton in</b> San	a har on harde		no Ata	er er se se	in the State of			Sign Bus 5	
		400.00.00	Share Marcon				error mag. The state of the sta	Control of the second	and the second		***. **.	Section and section 1 Section 1	€ mention	The second	
ļe.									ř						
	1 3 a.a. <b>%</b> ≴	er Heller Al	and the second	<b></b>			Went Laker State	in As De . Year		i. De an e silicia					**************************************
	र राज्य स्थानकृत्यास्य स्थिति <b>स्था</b>	. + \$P(\$ \langle P(\$P	a a a a a a a a a a a a a a a a a a a			**************************************		THE ALL THEMS A THE STATE .	W. Production		¢ikasink ≱n€i.		hyperte (1 date 1	together per per	€्रू उन
										'&'					
					4.	4	and I	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	***			·		<del>\$</del> \.	
			.*1	***	: "	* .	*								
Ď.							: 4 1								
			, er,			*									- A
87 															
À.,		•				,									
						-									•
				. 4,4			- *								
3			*	2 2 2 4 5		in the second	91 La 🍇 200				a to			. 42	

# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2001-270034

(43) Date of publication of application: 02.10.2001

(51)Int.CI.

B32B 15/08 B32B 27/34 C08J 5/18 H05K 3/00 H05K 3/38 // C08L 79:08

(21)Application number: 2000-088278

(71)Applicant: UBE IND LTD

(22)Date of filing:

28.03.2000

(72)Inventor: YAMAMOTO TOMOHIKO

KATO KATSUZO

**HOSOMA TOSHINORI** 

## (54) FLEXIBLE METAL FOIL LAMINATE

#### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a flexible metal foil laminate having a small dimensional stability even by sequentially treating an etching step and a heating step at the laminate obtained by laminating a polyimide and a metal foil.

SOLUTION: The flexible metal foil laminate is obtained by laminating a heat press bondable multilayer polyimide film having a heating shrinkage factor at 300° C of 0.1% or less and the metal foil.

#### **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

# Japanese Publicati n for Unexamin d Patent Application Tokukai No. 2001-270034/2001 (P2001-270034A)

## A. Relevance of the above-identified Document

This document has relevance to Claims 1 to 10 of the present application.

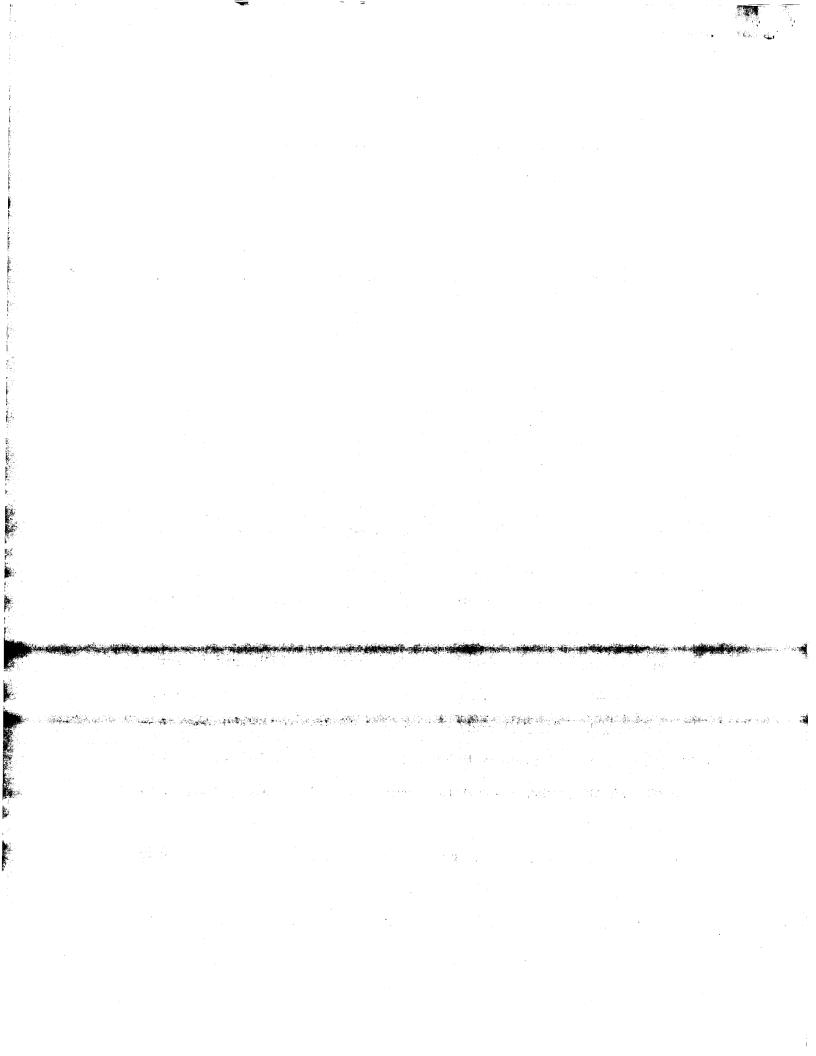
# B. Translation of the Relevant Passages of the Document

See the attached English Abstract.

[EMBODIMENTS]

[0016]

A highly thermal resistant aromatic polyimide of the thermo compression bonding multi-layered polyimide film is preferably produced from 3,3',4,4'-biphenyl tetracarboxylic dianhydride (hereinafter, sometime abbreviated as s-BPDA) and paraphenylene diamine (hereinafter sometime abbreviated as PPD), and in some case, 4,4'-diamino diphenyl ether (hereinafter, sometime abbreviated as DADE) and/or pyromellitic dianhydride (hereinafter sometime abbreviated as PMDA). In this case, it is preferable that PPD/DADE (molar ratio) is 100/0 to 85/15. Moreover, it is preferable that s-BPDA/PMDA is 100:0-50/50. Moreover, the highly thermal resistant aromatic polyimide is produced from pyromellitic dianhydride, paraphenylene diamine, and 4,4'-diamino diphenyl ether. In this case, DADE/PPD (molar ratio) is preferably 90/10 to



10/90. Further, the highly thermal resistant aromatic polyimide is produced from 3, 3', 4, 4'-benzophenone tetracarboxylic dianhydride (BTDA), pyromellitic dianhydride (PMDA), paraphenylene diamine (PPD) and 4, 4'- diamino diphenyl ether (DADE). In this case, it is preferable that BTDA is 20 to 90 mole% and PMDA is 10 to 80 mole% among the acid dianhydrides, and PPD is 30 to 90% and DADE is 10 to 70% among the diamine. The other kinds of aromatic tetracarboxylic dianhydrides and aromatic diamines, such as 4, 4'-diamino diphenyl methane, and the like, may be used in such a range that does not deteriorate property of the highly thermal resistant aromatic polyimide. Moreover, aromatic rings of the aromatic tetracarboxylic dianhydride and the aromatic diamine may be bonded with a substituent group such as a fluorine group, a hydroxyl group, a methyl group, a methoxy group, and the like.

[0017]

Preferable as the highly thermal resistant aromatic polyimide is an aromatic polyimide whose glass transition temperature cannot be ascertained at temperatures less than 350°C. Especially preferable is an aromatic polyimide, a film made of which has a coefficient of thermal expansion (50 to 200°C) is 5 × 10<sup>-6</sup> to 25 × 10<sup>-6</sup> cm/cm/°C (for MD, TD and an average thereof: this coefficient is represented by using a value of MD because there is no large difference among MD, TD, and the average thereof). Synthesis of the highly thermal resistant aromatic polyimide can be carried out by any of the following methods: (a) random polymerization, (b) block

polymerization, (c) blending, and (d) a method in which more than two kinds of solutions of polyamic acids, which are imide precursors, are synthesized and the solutions of the polyamic acids are mixed so as to recombine the polyamic acids so that a copolymer is obtained, as long as a final ratio of each components is within the range.

### (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-270034 (P2001-270034A)

(43)公開日 平成13年10月2日(2001.10.2)

(51) Int.Cl. <sup>7</sup>		識別記号		FΙ						デーマコート*(参考)
B 3 2 B	15/08			B 3	2 B	15/08			J	4F071
									R	4F100
	27/34					27/34				5 E 3 4 3
C08J	5/18	CFG		C 0	8 J	5/18		C	FG	
H05K	1/03	610		H0	5 K	1/03		6	1 0 N	
			審査請求	未請求	前水	は項の数7	OL	(全	8 頁)	最終頁に続く
(21)出願番号		特願2000-88278(P200	00-88278)	(71)	出頃					
						•	異産株式		_	
(22)出顧日		平成12年3月28日(200	0. 3. 28)	1		山口	具字部市	大字	ト串1978	3番地の96
				(72)	発明	当 山本	智彦			
						山口	具字部市	大字/	ト申1978	番地の10 宇部
						興産	朱式会社	宇部	ケミカル	工場内
				(72)	発明	皆加藤	勝三			
						山口	具字部市	大字	ト串1978	番地の10 宇部
						興産	朱式会社	宇部	アミカル	工場内
				(72)	発明		敏徳			
				(1.27)	,,,,,			大字	<b>人由197</b> 5	3番地の10 宇部
							朱式会社		• •	
						<del>火</del> 庄·	<b>Т.</b>	. 4H	<i> 1</i>	
										最終頁に続く

# (54)【発明の名称】 フレキシブル金属箔積層体

## (57)【要約】

【課題】ポリイミドと金属箔とを積層してなる、エッチング工程および加熱工程の逐次処理を加えても寸法変化が小さいフレキシブル金属箔積層体を提供する。

【解決手段】300℃での加熱収縮率が0.1%以下である熱圧着性多層ポリイミドフィルムと金属箔とを積層してなるフレキシブル金属箔積層体。

## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 300℃での加熱収縮率が0.1%以下である熱圧着性ポリイミドフィルムと金属箔とを積層してなるフレキシブル金属箔積層体。

【請求項2】 熱圧着性ポリイミドフィルムが、高耐熱性の芳香族ポリイミド層の少なくとも片面、好ましくは両面に熱圧着性の芳香族ポリイミド層を有するものである請求項1に記載のフレキシブル金属箔積層体。

【請求項3】 金属箔が、電解銅箔、圧延銅箔、アルミニウム箔あるいはステンレス箔である請求項1 に記載の 10フレキシブル金属箔積層体。

【請求項4】 金属箔が、厚み $3\mu$ m $\sim$ 3 $5\mu$ mの金属箔である請求項1あるいは2に記載のフレキシブル金属箔積層体。

【請求項 5 】 熱圧着性多層ポリイミドフィルムが厚み  $7\sim50\mu$  mである請求項  $1\sim3$  のいずれかに記載のフレキシブル金属箔積層体。

【請求項6】 熱圧着性ポリイミドフィルムが、共押出一流延製膜成形法によって高耐熱性の芳香族ポリイミド層の少なくとも片面、好ましくは両面に熱圧着性の芳香 20族ポリイミド層を積層一体化して得られるものである請求項1~5のいずれかに記載のフレキシブル金属箔積層体。

【請求項7】 熱圧着性ポリイミドフィルムと金属箔とが積層され、常温でのエッチング工程および加熱工程の逐次処理による寸法変化率がいずれも | ±0.04|%以下で、かつ累積寸法変化率が | ±0.07|%以下であるフレキシブル金属箔積層体。

# 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】この発明は、フレキシブル金属箔積層体に関するものであり、さらに詳しくはエッチング工程および加熱工程の逐次処理を加えても寸法変化が小さく、ファインピッチ回路を形成する基板材料として好適なフレキシブル金属箔積層体に関するものである。

#### [0002]

【従来の技術】カメラ、パソコン、液晶ディスプレイなどの電子機器類への用途として芳香族ポリイミドフィルムは広く使用されている。芳香族ポリイミドフィルムを 40 フレキシブルプリント板 (FPC) やテープ・オートメイティッド・ボンディング (TAB) などの基板材料として使用するためには、エポキシ樹脂などの接着剤を用いて銅箔を張り合わせる方法が採用されている。

【0003】芳香族ポリイミドフィルムは耐熱性、機械的強度、電気的特性などが優れているが、接着剤の耐熱性等が劣るため、本来のポリイミドの特性を損なうことが指摘されている。このような問題を解決するために、接着剤を使用しないでポリイミドフィルムに銅を電気メッキしたり、銅箔にポリアミック酸溶液を塗布し、乾

爆、イミド化したり、熱可塑性ポリイミドを熱圧着させたオールポリイミド基材が開発されている。しかし、これらオールポリイミドの金属箔積層体は、接着強度が小さいとか電気特性が損なわれるという問題点が指摘されている。

【0004】また、ポリイミドフィルムと金属箔との間にポリイミド接着剤をサンドイッチ状に接合したポリイミドラミネートが知られている(米国特許第4543295号)。しかし、このポリイミドラミネートでは、低熱線膨張のビフェニルテトラカルボン酸系ポリイミドフィルムについては接着強度が小さく使用できないという問題がある。

【0005】とのため、ロールラミネート法でラミネートロールの材質として特定の硬度を有する金属を使用する方法や、熱圧着性のポリイミドとして特定の芳香族ジアミンによって得られたものを使用する方法が提案されている。しかし、これらの方法によって得られるフレキシブル金属箔積層体も、エッチングおよび加熱処理の両工程を加えると、各工程の寸法変化率およびトータルの累積寸法変化率が大きくなり、電子回路のファインピッチ化の要求を満足することが困難であった。

#### [00061

【発明が解決しようとする課題】この発明の目的は、ボリイミドと金属箔とを積層してなる、エッチング工程および加熱工程の逐次処理を加えても寸法変化が小さいフレキシブル金属箔積層体を提供することである。

#### [0007]

【課題を解決するための手段】すなわち、との発明は、300℃での加熱収縮率が0.1%以下である熱圧着性30多層ポリイミドフィルムと金属箔とを積層してなるフレキシブル金属箔積層体に関する。また、この発明は、熱圧着性ポリイミドフィルムと金属箔とが積層され、常温でのエッチング工程および加熱工程の逐次処理による寸法変化率がいずれも | ±0.04 | %以下で、かつ累積寸法変化率が | ±0.07 | %以下であるフレキシブル金属箔積層体に関する。なお、前記の記載において、 | ±0.04 | %とは絶対値が0.04%であることを、 | ±0.07 | %とは絶対値が0.07%であることを意味する。

#### 40 [0008]

【発明の実施の形態】以下にとの発明の好ましい態様を 列記する。

- 1) 熱圧性ポリイミドフィルムが、高耐熱性の芳香族ポリイミド層の少なくとも片面、好ましくは両面に熱圧着性の芳香族ポリイミド層を有するものである前記のフレキシブル金属箔積層体。
- 2)金属箔が、電解銅箔、圧延銅箔、アルミニウム箔あるいはステンレス箔である前記のフレキシブル金属箔積層体。
- 50 3) 金属箔が、厚み3μm~35μmの金属箔である前

20

記のフレキシブル金属箔積層体。

【0009】4)熱圧着性ポリイミドフィルムが厚み7 ~50μmである前記のフレキシブル金属箔積層体。

5) 熱圧着性ポリイミドフィルムが、共押出 - 流延製膜 成形法によって高耐熱性の芳香族ポリイミド層の少なく とも片面、好ましくは両面に熱圧着性の芳香族ポリイミド層を積層一体化して得られるものである前記のフレキシブル金属箔積層体。

【0010】との発明のフレキシブル金属箔積層体の構成としては、例えば次の組み合わせが挙げられる。次の 10 記載でTPI-Fは熱圧着性ポリイミドフィルムを示す。

O金属箔/TPI-F

#### 30金属箔/TPI-F/金属箔

【0011】との発明においては、300℃での加熱収縮率が0.1%以下、好適には0.01~0.1%である熱圧着性ポリイミドフィルムを使用することが必要であり、この明細書で加熱収縮率0.1%以下とは長尺フィルムの長手方向:MD、幅方向:TD、平均値?をいう。

【0012】前記の特定の加熱収縮率を有する熱圧着性ポリイミドフィルムは、熱圧着性ポリイミドフィルムを与えるポリイミド前駆体溶液、好適には髙耐熱性の芳香族ポリイミド層の少なくとも片面、好ましくは両面に熱圧着性の芳香族ポリイミド層を有する熱圧着性多層ポリイミドフィルムを与える熱圧着性多層ポリイミド前駆体(ポリアミック酸ともいう)溶液からポリイミドフィルムを得る間の製膜工程中で処理する第1の方法によって達成してもよく、あるいは一旦フィルム化した後に熱アニール処理する第2の方法によって達成してもよい。

【0013】前記の第1の方法としては、キュア最髙温度ゾーンから冷却の工程中でのフィルムへ与える張力について、フィルム平面性が保てる範囲内で張力を緩める方法が挙げられる。

【0014】前記の第2の方法としては、通常の方法によって得られた熱圧着性ポリイミドフィルム、好適には300~500℃に加熱して乾燥・イミド化を完了した直後の熱圧着性ポリイミドフィルムを200~350℃で1~180分間程度、無荷重下あるいは小荷重下に加熱処理する熱アニール処理法が挙げられる。

【0015】前記の熱圧着性多層ポリイミドフィルムは、特に、共押出し - 流延製膜法によって高耐熱性の芳香族ポリイミドの前駆体溶液の片面あるいは両面に熱圧着性の芳香族ポリイミドの前駆体溶液を積層した後、乾燥、イミド化してフィルムを得る際に、前記の工程中で処理するか、あるいは前記の熱アニール処理法を適用して得ることが好ましい。

【0016】前記の熱圧着性多層ポリイミドフィルムに おける高耐熱性の芳香族ポリイミドは、好適には3.

3′、4、4′ーピフェニルテトラカルボン酸二無水物

4

(以下単に s - B P D A と略記することもある。)とパ ラフェニレンジアミン (以下単にPPDと略記すること もある。)と場合によりさらに4、4′-ジアミノジフ ェニルエーテル(以下単にDADEと略記することもあ る。)および/またはピロメリット酸二無水物(以下単 にPMDAと略記することもある。)とから製造され る。この場合PPD/DADE (モル比) は100/0 ~8 5/1 5であることが好ましい。また、s-BPD A/PMDAは100:0-50/50であることが好 ましい√また、高耐熱性の芳香族ポリイミドは、ピロメ リット酸二無水物とパラフェニレンジアミンおよび4. 4'-ジアミノジフェニルエーテルとから製造される。 **との場合DADE/PPD (モル比)は90/10~1** 0/90であることが好ましい。/さらに、髙耐熱性の芳 香族ポリイミドは、3.3~/4.4~-ベンゾフェノ ンテトラカルボン酸二無水物(BTDA)およびピロメ リット酸二無水物(PMDA)とパラフェニレンジアミ ン (PPD) および4、4′-ジアミノジフェニルエー テル(DADE)とから製造される。この場合、酸二無 水物中BTDAが20~90モル%、PMDAが10~ 80モル%、ジアミン中PPDが30~90モル%(D) ADEが10~70モル%であることが好ましい√前記 の高耐熱性の芳香族ボリイミドの物性を損なわない範囲 で、他の種類の芳香族テトラカルボン酸二無水物や芳香 族ジアミン、例えば4、4/ - ジアミノジフェニルメタ ン等を使用してもよい。をまた、前記の芳香族テトラカル ボン酸二無水物や芳香族ジアミンの芳香環にフッ素基、 水酸基、メチル基あるいはメトキシ基などの置換基を導 入してもよい。

30 【0017】前記の高耐熱性の芳香族ポリイミドとしては、ガラス転移温度が350℃未満の温度では確認不可能であるものが好ましく、特にフィルムにした場合に熱線膨張係数(50~200℃)(MD、TDおよびこれらの平均のいずれもで、通常はこれらに差が少ないためMDの値で表示する。)が5×10~~25×10~。cm/cm/℃であるものが好ましい。この高耐熱性の芳香族ポリイミドの合成は、最終的に各成分の割合が前記範囲内であればランダム重合、ブロック重合、ブレンドあるいはあらかじめ2種類以上のイミド前駆体であるポリアミック酸の溶液を合成しておき各ポリアミック酸の溶液を混合してポリアミック酸の再結合によって共重合体を得る、いずれの方法によっても達成される。

【0018】また、前記の熱圧着性多層ポリイミドフィルムにおける熱圧着性ポリイミドとしては、300~400℃程度の温度で熱圧着できる熱可塑性ポリイミドであれば何でも良い。好適には1、3-ビス(4-アミノフェノキシベンゼン)(以下、TPERと略記することもある。)と2、3、3′、4′-ビフェニルテトラカルボン酸二無水物(以下、α-BPDAと略記することもある。)とから製造される。また、前記の熱圧着性ポ

リイミドとしては、1、3~ビス(4-アミノフェノキ シ) -2, 2-ジメチルプロパン (DANPG) と4, 4' -オキシジフタル酸二無水物(O D P A )とから製 造される。あるいは、4、4、-オキシジフタル酸二無 水物(ODPA)およびピロメリット酸二無水物と1. 3-ビス(4-アミノフェノキシベンゼン)とから製造 される。また、 $1, 3- \forall z (3- r = 1)$ ベンゼンと3、3′、4、4′ーベンゾフェノンテトラ カルボン酸二無水物とから、あるいは3,3′-ジアミ ノベンゾフェノンおよび1,3-ビス(3-アミノフェ 10 ノキシ) ベンゼンと3,3′,4,4′-ベンゾフェノ ンテトラカルボン酸二無水物とから製造される。 【0019】この熱圧着性ポリイミドの物性を損なわな い範囲で他のテトラカルボン酸二無水物、例えば3, 3', 4, 4'-ピフェニルテトラカルボン酸二無水 物、2,2-ビス(3、4-ジカルボキシフェニル)プ ロパン二無水物などで置き換えられてもよい。また、熱 圧着性ポリイミドの物性を損なわない範囲で他のジアミ ン、例えば4, 4'ージアミノジフェニルエーテル、 4, 4' - ジアミノベンゾフェノン、4, 4' - ジアミ 20 ノジフェニルメタン、2、2-ビス(4-アミノフェニ ル) プロパン、1、4-ビス(4-アミノフェノキシ) ベンゼン、4、4'ービス(4-アミノフェニル)ジフ ェニルエーテル、4、4'-ピス(4-アミノフェニ ル) ジフェニルメタン、4、4′-ビス(4-アミノフ ェノキシ) ジフェニルエーテル、4,4'ービス(4-アミノフェノキシ) ジフェニルメタン、2, 2-ビス 〔4-(アミノフェノキシ)フェニル〕プロパン、2、 2-ビス〔4-(4-アミノフェノキシ) フェニル〕へ 柔軟な芳香族ジアミン、1,4-ジアミノブタン、1, 6-ジアミノヘキサン、1、8-ジアミノオクタン、 1,10-ジアミノデカン、1,12-ジアミノドデカ ンなどの脂肪族ジアミン、ビス(3-アミノプロビル) テトラメチルジシロキサンなどのジアミノジシロキサン によって置き換えられてもよい。前記の熱圧着性の芳香 族ポリイミドのアミン末端を封止するためにジカルボン 酸類、例えば、フタル酸およびその置換体、ヘキサヒド ロフタル酸およびその置換体、コハク酸およびその置換

【0020】前記の熱圧着性のポリイミドは、前記各成 分と、さらに場合により他のテトラカルボン酸二無水物 および他のジアミンとを、有機溶媒中、約100℃以 下、特に20~60℃の温度で反応させてポリアミック 酸の溶液とし、このポリアミック酸の溶液をドープ液と して使用できる。との発明における熱圧着性のボリイミ ドを得るためには、前記の有機溶媒中、酸の全モル数 (テトラ酸二無水物とジカルボン酸の総モルとして) の 使用量がジアミン (モル数として) に対する比として、

好ましくは0.92~1.1、特に0.98~1.1、 そのなかでも特に0.99~1.1であり、ジカルボン 酸の使用量がテトラカルボン酸二無水物のモル量に対す る比として、好ましくは0.00~0.1、特に0.0 2~0.06であるような割合が好ましい。

【0021】また、ポリアミック酸のゲル化を制限する 目的でリン系安定剤、例えば亜リン酸トリフェニル、リ ン酸トリフェニル等をポリアミック酸重合時に固形分 (ポリマー) 濃度に対して0.01~1%の範囲で添加 することができる。また、イミド化促進の目的で、ドー ブ液中に塩基性有機化合物系触媒を添加することができ る。例えば、イミダゾール、2-イミダゾール、1,2 ージメチルイミダゾール、2 – フェニルイミダゾールな どをポリアミック酸(固形分)に対して0.01~20 重量%、特に0.5~10重量%の割合で使用すること ができる。これらは比較的低温でポリイミドフィルムを 形成するため、イミド化が不十分となることを避けるた めに使用する。また、接着強度の安定化の目的で、熱圧 着性の芳香族ポリイミド原料ドープに有機アルミニウム 化合物、無機アルミニウム化合物または有機錫化合物を 添加してもよい。例えば水酸化アルミニウム、アルミニ ウムトリアセチルアセトナートなどをポリアミック酸 (固形分) に対してアルミニウム金属として1ppm以 上、特に1~1000ppmの割合で添加することがで きる。

【0022】前記のポリアミック酸製造に使用する有機 溶媒は、高耐熱性の芳香族ポリイミドおよび熱圧着性の 芳香族ポリイミドのいずれに対しても、N-メチル-2 - ピロリドン、N, N - ジメチルホルムアミド、N, N キサフルオロプロパンなどの複数のベンゼン環を有する 30 -ジメチルアセトアミド、N, N-ジエチルアセトアミ ド、ジメチルスルホキシド、ヘキサメチルホスホルアミ ド、N-メチルカプロラクタム、クレゾール類などが挙 げられる。これらの有機溶媒は単独で用いてもよく、2 種以上を併用してもよい。

【0023】前記の共押出し-流延製膜法においては、 例えば前記の高耐熱性の芳香族ポリイミドのポリアミッ ク酸溶液の片面あるいは両面に熱圧着性の芳香族ボリイ ミドの前駆体の溶液を共押出して、これをステンレス鏡 面、ベルト面等の支持体面上に流延塗布し、100~3 体やそれらの誘導体など、特に、フタル酸を使用しても 40 00°Cで半硬化状態またはそれ以前の乾燥状態とするこ とが好ましい。この半硬化状態またはそれ以前の状態と は、加熱および/または化学イミド化によって自己支持 性の状態にあることを意味する。また、前記の共押出し は、例えば特開平3-180343号公報(特公平7-102661号公報)に記載の共押出法によって二層あ るいは三層の押出し成形用ダイスに供給し、支持体上に キャストしておこなうことができる。前記の高耐熱性の 芳香族ポリイミドを与える押出し物層の片面あるいは両 面に、熱圧着性の芳香族ポリイミドを与えるポリアミッ 50 ク酸溶液を積層して多層フィルム状物を形成して乾燥

後、熱圧着性の芳香族ポリイミドのガラス転移温度(T g)以上で劣化が生じる温度以下の温度、好適には30 0~400℃の温度(表面温度計で測定した表面温度) まで加熱して(好適にはこの温度で1~60分間加熱し て) 乾燥およびイミド化して、高耐熱性(基体層)の芳 香族ポリイミドの片面あるいは両面に熱圧着性の芳香族 ポリイミドを有する熱圧着性多層ポリイミドフィルムを 得る。

【0024】前記の熱圧着性の芳香族ポリイミドは、前 記の酸成分とジアミン成分とを使用することによって、 ガラス転移温度が180~275℃、特に200~27 5℃であって、好適には前記の条件で乾燥・イミド化し て熱圧着性ポリイミドのゲル化を実質的に起こさせない ことによって得られる、ガラス転移温度以上で300℃ 以下の範囲内の温度で液状化せず、かつ未延伸の弾性率 が、通常275℃での弾性率が室温付近の温度(50 ℃) での弾性率の0.0002~0.2倍程度を保持し ているものが好ましい。このような弾性率特性は、前記 のモノマー成分を使用し前記の条件でフィルム化すると とによって達成される。

【0025】また、髙耐熱性の(基体層)ポリイミド層 の厚さは5~70μm、特に5~40μmであることが 好ましい。5μm未満では作成した熱圧着性多層ポリイ ミドフィルムの機械的強度、寸法安定性に問題が生じ る。また70μmより厚くなっても特に効果はなく、高 密度化の点で不利である。また、熱圧着性の芳香族ポリ イミド層の厚みは各々2~10μm、特に2~8μm程 度が好ましい。2μm未満では接着性能が低下し、10 μmを超えても使用可能であるがとくに効果はなく、む しろフレキシブル金属箔積層体の耐熱性が低下する。ま た、熱圧着性の多層ポリイミドフィルムは厚みが7~7 5μm、特に7~505μmであることが好ましい。7 μm未満では作成したフィルムの取り扱いが難しく、7 5μmより厚くても特に効果はなく、高密度化に不利で

【0026】前記の共押出し一流延製膜法によれば、高 耐熱性ポリイミド層とその片面あるいは両面の熱圧着性 ポリイミドとを比較的低温度でキュアして熱圧着性ポリ イミドの劣化を来すことなく、自己支持性フィルムのイ ミド化、乾燥を完了させることができ、良好な電気特性 40 および接着強度を与えるので好適である。

【0027】この発明において使用される金属箔として は、銅、アルミニウム、鉄、金などの金属箔あるいはこ れら金属の合金箔など各種金属箔が挙げられるが、好適 には圧延銅箔、電解銅箔などがあげられる。金属箔とし て、表面粗度の余り大きくなくあまり小さくない、好適 にはRzが7μm以下、特にRzが5μm以下、特に  $0.5\sim5\mu m$ であるものが好ましい。このような金属 箔、例えば銅箔はVLP、LP(またはHTE)として 知られている。金属箔の厚さは特に制限はないが、70 50

μm以下、特に3~35μmであることが好ましい。ま た、Raが小さい場合には、金属箔表面を表面処理した ものを使用してもよい。

【0028】この発明においては、前記の金属箔と30 0℃での加熱収縮率が0.1%以下、好適には0.01 ~0. 1%である熱圧着性ポリイミドフィルムとを加熱 圧着して積層することが必要であり、熱圧着性ポリイミ ドフィルムの加熱収縮率が0.1%より大きいと、エッ チングおよび加熱処理の両工程を加えて各工程の寸法変 化率およびトータルの累積寸法変化率が大きくなってし まい、良好なフレキシブル金属箔積層体を得ることが困 難になる。

【0029】前記の条件を満足する熱圧着性多層ポリイ ミドフィルムと金属箔とを、ロールラミネート法あるい はダブルベルトプレス法によって、加圧下に熱圧着して 張り合わせて積層することによって、常温でエッチング 後の寸法変化率および250℃で30分加熱処理後の寸 法変化率がいずれも | ±0.04 | %以下、好適には± 0. 01~±0.04で、かつ常温でエッチング後の寸 法変化率と250℃で30分加熱処理後の寸法変化率と の合計である累積寸法変化率が | ±0.07 | %以下、 好適には±0.01~±0.07であるフレキシブル金 属箔積層体を得ることができる。フレキシブル金属箔積 層体の前記各寸法変化率および累積寸法変化率のいずれ かが前記範囲外であると、電子回路のファインピッチ化 に適用することが困難である。

【0030】前記のロールラミネート法あるいはダブル ベルトプレス法において、好適にはロールラミネートま たはダブルベルトプレスの加熱圧着ゾーンの温度が熱圧 着性ポリイミドのガラス転移温度より20℃以上高く4 00℃以下の温度、特にガラス転移温度より30℃以上 高く400℃以下の温度で加圧下に熱圧着し、特にダブ ルベルトプレスの場合には引き続いて冷却ゾーンで加圧 下に冷却して、好適には熱圧着性ポリイミドのガラス転 移温度より20℃以上低い温度、特に30℃以上低い温 度まで冷却して、積層することによってフレキシブル金 属箔積層体を製造することができる。前記の方法におい て、製品が片面金属箔のフレキシブル金属箔積層体であ る場合には、剥離容易な髙耐熱性フィルム、例えばRz が2μm未満の高耐熱性フィルムまたは金属箔、好適に はポリイミドフィルム(宇部興産社製、ユービレックス S) やフッ素樹脂フィルムなどの高耐熱性樹脂フィルム や圧延銅箔などであって表面粗さが小さく表面平滑性の 良好な金属箔を保護材として、熱圧着性ポリイミド層と 他の金属面との間に介在させてもよい。この保護材は積 層後、積層体から除いて巻き取ってもよく、保護材を積 層したままで巻き取って使用時に取り除いてもよい。

【0031】特にダブルベルトプレスを用いて予熱後、 加圧下に熱圧着ー冷却して積層することによって、得ら れるフレキシブル金属箔積層体は、長尺で幅が約400

mm以上、特に約500mm以上の幅広の、接着強度が 大きく(90゜ピール強度:0.7kg/cm以上、特 に1kg/cm以上)、金属箔表面に皺が実質的に認め れられない程外観が良好なフレキシブル金属箔積層体を 得ることができる。

【0032】との発明において、フレキシブル金属箔積 層体は、熱圧着性多層ポリイミドフィルムおよび金属箔 がロール巻きの状態でロールラミネートまたはダブルベ ルトプレスにそれぞれ供給され、金属箔積層フィルムを ロール巻きの状態で得ることができる。

【0033】との発明によって得られるフレキシブル金 **属箔積層体は、ロール巻き、エッチング、および場合に** よりカール戻し等の各処理を行った後、所定の大きさに 切断して、電子部品用基板として使用できる。例えば、 FPC、TAB、多層FPC、フレックスリジッド基板 の基板として好適に使用することができる。特に、金属 箔の厚みが3~35μmで熱圧着性多層ポリイミドフィ ルム層の厚みが7~50μmである片面銅箔積層体(全 体厚みが $15\sim85\,\mu\,\mathrm{m}$ )あるいは両面銅箔積層体(全 体厚みが25~120 µm) から、エポキシ系接着剤あ 20 るいは熱可塑性ポリイミドや熱可塑性ポリアミドイミド あるいはポリイミドシロキサン-エポキシ系などの耐熱 性ポリイミド系接着剤から選ばれる耐熱性接着剤(厚み  $5\sim50\,\mu$ m、好ましくは $5\sim15\,\mu$ m、特に $7\sim12$ μm)で複数の銅箔積層体を接着することによって銅箔 積層体が2~10層で、髙耐熱性・低吸水・低誘電率・ 高電気特性を満足する多層基板を好適に得ることができ る。との発明のフレキシブル金属箔積層体には、前記の 長尺状のものだけでなく前記のように長尺状のものを所 定の大きさに切断したものも含まれる。

【0034】この発明のフレキシブル金属箔積層体に は、それ自体公知のエッチング工程および加熱工程の逐 次処理を加えて、回路基板として使用される。前記のエ ッチング工程としては、例えばフレキシブル金属箔積層 体の銅箔を塩化第二鉄水溶液などのエッチング処理液に よってエッチング処理する方法が挙げられる。また、前 記の加熱工程としては、例えばフレキシブル金属箔積層 体を300°Cの半田浴に60秒間程度浸漬する半田処理 や、他のフレキシブル金属箔積層体と耐熱性接着剤によ って積層して多層基板とする加熱圧着が挙げられる。 [0035]

【実施例】以下、この発明を実施例によりさらに詳細に 説明する。以下の各例において、物性評価は以下の方法 に従って行った。

Φ加熱収縮率:ポリイミドフィルムの加熱処理前と30 0℃で2時間加熱処理後の寸法変化を求め、%で表示し

②エッチング後の寸法変化率:フレギシブル金属箔積層 体のエッチング前と常温エッチング(43℃、エッチン

示した。

③加熱処理後の累積寸法変化率:エッチング後、さらに 250℃で30分間加熱処理後とエッチング前との寸法 変化を求め、%で表示した。

●加熱処理による寸法変化率:加熱処理後の累積寸法変 化率(③)からエッチング後の寸法変化率(②)を引い た寸法変化率

**⑤**熱線膨張係数:50~200℃、5℃/分で測定(T D、MDの平均値)、cm/cm/℃

10 6ガラス転移温度(Tg):粘弾性より測定。

⑦接着強度:90°剥離強度を測定し、平均値で評価

**8**電気特性:体積抵抗をASTM D257で測定 ❷総合評価:良好:寸法変化が小さく、90°剥離強度 が1.0 kgf/cm以上で接着強度が大きく、電気特 性が良好、外観が良好〇、普通:寸法変化がやや大きい

△、不良:寸法変化が大きい×

【0036】高耐熱性の芳香族ポリイミド製造用ドープ の合成例1

攪拌機、窒素導入管を備えた反応容器に、N -メチル-2-ピロリドンを加え、さらに、パラフェニレンジアミ ンと3, $3^{\prime}$  ,4 , $4^{\prime}$  -ビフェニルテトラカルボン酸 二無水物とを1000:998のモル比?でモノマー濃 度が18%(重量%、以下同じ)になるように加えた。 添加終了後50℃を保ったまま3時間反応を続けた。得 られたポリアミック酸溶液は褐色粘調液体であり、25 ℃における溶液粘度は約1500ポイズであった。この 溶液をドープとして使用した。

【0037】熱圧着性の芳香族ポリイミド製造用ドープ の合成 - 1

30 攪拌機、窒素導入管を備えた反応容器に、N-メチルー 2-ピロリドンを加え、さらに、1,3-ビス(4-ア ミノフェノキシ) ベンゼンと2,3,3',4'-ビフ ェニルテトラカルボン酸二無水物とを1000:100 0のモル比でモノマー濃度が22%になるように、また トリフェニルホスフェートをモノマー重量に対して〇. 1%加えた。添加終了後25℃を保ったまま1時間反応 を続けた。このポリアミック酸溶液は、25℃における 溶液粘度が約2000ポイズであった。この溶液をドー プとして使用した。

【0038】参考例1~3

上記の高耐熱性の芳香族ポリイミド用ドープと熱圧着性 の芳香族ポリイミド製造用ドープとを三層押出し成形用 ダイス(マルチマニホールド型ダイス)を設けた製膜装 置を使用し、前記ポリアミック酸溶液を三層押出ダイス の厚みを変えて金属製支持体上に流延し、140℃の熱 風で連続的に乾燥し、固化フィルムを形成した。この固 化フィルムを支持体から剥離した後加熱炉で200℃か ら320℃まで徐々に昇温して溶媒の除去、イミド化を 行い、さらに場合により加熱して熱アニール処理して三 グ剤:塩化第二鉄水溶液)後の寸法変化を求め、%で表 50 層押出しポリイミドフィルムを巻き取りロールに巻き取

った。得られた三層押出しポリイミドフィルムは、次の ような物性を示した。

【0039】1) 熱圧着性多層ポリイミドフィルムー1 厚み構成: 4μm/17μm/4μm(合計) µm) 熱圧着性の芳香族ポリイミドのTg:250℃(以下同 じ)

体積抵抗>1×10<sup>11</sup>Ω·cm(以下同じ)

加熱収縮率:0.40%

2) 熱圧着性多層ポリイミドフィルム-2

厚み構成:5μm/15μm/5μm(合計25μm)

加熱収縮率: 0.20%

3) 熱圧着性多層ポリイミドフィルムー3

厚み構成: 5 μ m / 1 5 μ m / 5 μ m (合計 2 5 μ m)

加熱収縮率:0.04%

4) 熱圧着性多層ポリイミドフィルム-4

厚み構成: 3 μm/9 μm/3 μm (合計15 μm)

加熱収縮率: 0.04%

5) 熱圧着性多層ポリイミドフィルム-5

厚み構成: 2 μm/6 μm/2 μm (合計10 μm)

加熱収縮率:0.04%

これらの熱圧着性多層ボリイミドフィルムは、いずれも 熱線膨張係数 (50~200℃) が10×10-6~25 ×10<sup>-6</sup>×cm/cm/℃であった。

#### 【0040】比較例1

前記の熱圧着性多層ポリイミドフィルム-1と、2つの ロール巻きした電解銅箔(三井金属鉱業社製、3EC-VLP、Rzが3. 8 μm、厚さ18 μm) とを、ダブ ルベルトプレスに連続的に供給し、予熱し、加熱ゾーン の温度(最髙加熱温度)380℃(設定)、冷却ゾーン の温度(最低冷却温度)117℃)で、連続的に加圧下 30 結果は実施例1と同等で良好な結果を示した。 に熱圧着-冷却して積層して、フレキシブル銅派箔積層 体(幅:約530mm、以下同じ)のロール巻状物を得 た。得られたフレキシブル銅箔積層体についての評価結 果を次に示す。

エッチング後の寸法変化率:-0.05% 加熱処理後の累積寸法変化率:-0.14 加熱処理による寸法変化率:-0.09%

\*総合評価:×

【0041】比較例2

前記の熱圧着性多層ポリイミドフィルム-2を使用した 他は比較例1と同様に実施して、フレキシブル銅派箔積 層体(幅:約530mm、以下同じ)のロール巻状物を 得た。得られたフレキシブル銅箔積層体についての評価 結果を次に示す。

12

エッチング後の寸法変化率:-0.03% 加熱処理後の累積寸法変化率:-0.08 10 加熱処理による寸法変化率:-0.05%

> 総合評価:△ 【0042】実施例1

前記の熱圧着性多層ポリイミドフィルムー3を使用した 他は比較例1と同様に実施して、フレキシブル銅派箔積 層体(幅:約530mm、以下同じ)のロール巻状物を 得た。得られたフレキシブル銅箔積層体についての評価 結果を次に示す。

エッチング後の寸法変化率:-0.03% 加熱処理後の累積寸法変化率:-0.06 20 加熱処理による寸法変化率:-0.03%

総合評価:〇

【0043】実施例2~3

熱圧着性多層ポリイミドフィルム-4 および厚み12 μ mの電解銅箔(三井金属鉱業社製)を使用するか、熱圧 着性多層ポリイミドフィルム-5 および厚み9μmの電 解銅箔(三井金属鉱業社製)を使用した他は実施例1と 同様にして、連続的に加圧下に熱圧着-冷却して積層し て、フレキシブル銅箔積層体を巻き取りロールに巻き取 った。得られたフレキシブル銅箔積層体についての評価

[0044]

【発明の効果】との発明によれば、以上のような構成を 有しているため、次のような効果を奏する。

【0045】この発明によれば、エッチング工程および 加熱工程の逐次処理を加えても寸法変化が小さく、ファ インピッチ回路を形成する基板材料として好適なフレキ シブル金属箔積層体を得ることができる。

# フロントページの続き

FΙ テーマコード(参考) (51) Int.C7.' 識別記号 670A H05K 1/03 670 H05K 1/03 R 3/00 3/00 Α 3/38 3/38 COSL 79:08 // CO8L 79:08

下ターム(参考) 4F071 AA60 AF45 AF54Y AF61Y
AG10 AG28 AH13 BA01 BA02
BB02 BB06 BC01 BC12
4F100 AB01B AB04B AB10B AB17B
AB33B AK49A AK49C BA02
BA03 BA04 BA07 BA10B
BA10C BA13 EA02 EH20A
EH20C EJ41 EJ64 GB43
JA20A JA20B JJ03C JL04
JL12A YY00A YY00B
5E343 AA02 AA18 AA33 AA39 BB14
BB15 BB24 BB28 BB43 BB55
BB67 DD80 ER31 GG02